PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

09-246581

(43)Date of publication of application: 19.09.1997

(51)Int.CI.

H01L 31/04

(21)Application number: 08-070961

(71)Applicant:

CANON INC

(22)Date of filing:

(72)Inventor: 01.03.1996

MATSUDA KOICHI

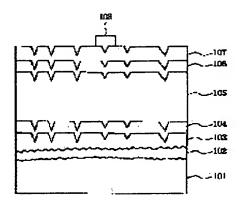
MATSUYAMA FUKATERU

(54) PHOTOVOLTAIC ELEMENT

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain a photovoltaic element whose workability, durability and the like are enhanced, which reduces a leakage current and whose conversion efficiency is enhanced by a method wherein a hole is formed on the surface of a transparent conductive layer and the diffusion reflectance of light at a specific wavelength on the surface of a rear reflection layer is set at a prescribed value.

SOLUTION: A rear reflection layer 102, a transparent electrode layer 103, an n-type semiconductor layer 104, an i-type semiconductor layer 105, a p-type semiconductor layer 106, a transparent electrode 107 and a pyroelectric electrode 108 are formed on a substrate 101. Holes are formed so as to be dispersed on the surface of the transparent electrode layer 103. Since the holes are formed, light is confined inside a photovoltaic element, and an open voltage and a fill factor are enhanced while a high, short-circuit current is being maintained. When uneven parts on the surface are too large at the initial stage of the crystal growth of the rear reflection layer 102, the particle size of a crystal becomes too small. When the surface of the rear reflection layer 102 is formed as a mirror surface, the reflection layer is stripped easily from the transparent conductive layer 103. The diffusion reflectance at a wavelength of 800nm on the surface of the rear reflection layer 102 is set at 3% or higher and 50% or lower.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

28.02.1997

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

06.04.1999

[Kind of final disposal of application other than the

examiner's decision of rejection or application converted

registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

2984595

[Date of registration]

24.09.1999

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

11-07783

[Date of requesting appeal against examiner's decision of

06.05.1999

rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C): 1998,2003 Japan Patent Office

(19) 日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平9-246581

(43) 公開日 平成9年(1997) 9月19日

(51) IntCL⁶

設別配号 庁内整理番号 FΙ

技術表示箇所

H01L 31/04

H01L 31/04

F

M

審査請求 有 請求項の数14 FD (全 30 頁)

(21)出顧番号

特顧平8-70961

(22)出顧日

平成8年(1996)3月1日

(71)出額人 000001007

キヤノン株式会社

東京都大田区下丸子3丁目30番2号

(72)発明者 松田 高一

東京都大田区下丸子3丁目30番2号キヤノ

ン株式会社内

(72)発明者 松山 深照

東京都大田区下丸子3丁目30番2号キヤノ

ン株式会社内

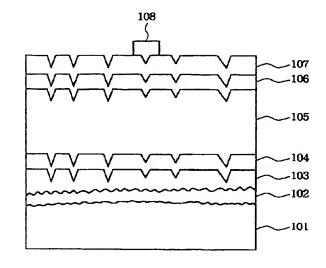
(74)代理人 弁理士 丸島 儀一

(54) 【発明の名称】 光起電力素子

(57)【要約】

【課題】 裏面拡散反射によって高い光電変換効率を維 持しつつ、加工性と歩留りと信頼性を高めた光起電力素 子を提供する。

【解決手段】 基板、裏面反射層、透明導電層及び光電 変換層を有する光起電力素子において、透明導電層の表 面が穴を有し、裏面反射層の波長800nmの光の拡散 反射率が3%以上50%以下とする。



1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 基板、裏面反射層、透明導電層及び光電変換層を有する光起電力素子において、透明導電層の表面が穴を有し、裏面反射層の表面の波長800nmの光の拡散反射率が3%以上50%以下であることを特徴とする光起電力素子。

【請求項2】 前記穴の平均直径d、平均深さh、平均密度ρについて、

 $C_1 = h/d$

 $C_2 = \rho \times d^2$

を定義したとき、dが 0.05μ mから 2μ m、かつ C_1 が0.2から0.9、かつ C_2 が0.02から1.0であることを特徴とする請求項1記載の光起電力素子。

【請求項3】 基板上に裏面反射層、透明導電層及び光電変換層を順欠積層した光起電力素子において、裏面反射層上にスパッタ法により、成膜時の基板温度を200から450℃、圧力を5から20mTorr、ターゲットに印加する電力をDC-350から-450VまたはRF100から400Wの条件下で形成した透明導電層が穴を有し、かつ該穴の平均直径d、平均深さh、平均20密度ρについて、

 $C_1 = h / d$

 $C_2 = \rho \times d^2$

を定義したとき、dが0. 05 μ m から2 μ m、かつC $_1$ が0. 2 から0. 9 、かつC $_2$ が0. 0 2 から1. 0 であることを特徴とする光起電力素子。

【請求項4】 基板上に裏面反射層、透明導電層及び光電変換層を有する光起電力素子において、エッチングによって穴を形成した透明導電層の該穴の平均直径 d、平均深さ h、平均密度 ρ について、

 $C_1 = h/d$

 $C_2 = \rho \times d^2$

を定義したとき、dが0. 05 μ mから2 μ m、かつC $_1$ が0. 2 から0. 9、かつC $_2$ が0. 0 2 から1. 0 であることを特徴とする光起電力素子。

【請求項5】 前記穴が円錐状もしくは角錐状であることを特徴とする請求項1から4のいずれかに記載の光起電力素子。

【請求項6】 前記基板の拡散反射率が3%以上50% 以下であることを特徴とする請求項1から4のいずれか 40 に記載の光起電力素子。

【請求項7】 前記基板がステンレスからなることを特徴とする請求項1から4のいずれかに記載の光起電力素子。

【請求項8】 前記裏面反射層が、金、銀、銅、アルミニウムまたはマグネシウムから選ばれる少なくとも1種を有することを特徴とする請求項1から4のいずれかに記載の光起電力素子。

【請求項9】 前記裏面反射層が、更にシリコンを含む ことを特徴とする請求項8記載の光起電力素子。 【請求項10】 前記裏面反射層が複数の層を積層した 構造であることを特徴とする請求項1から4のいずれか に記載の光起電力素子。

【請求項11】 前記透明導電層が、酸化亜鉛を含むことを特徴とする請求項1から4のいずれかに記載の光起電力素子。

【請求項12】 前記光電変換層の表面に、更に穴が形成されていることを特徴とする請求項1から4のいずれかに記載の光起電力素子。

10 【請求項13】 前記光電変換層が複数の層を積層した 構造であることを特徴とする請求項1から4のいずれか に記載の光起電力素子。

【請求項14】 前記光電変換層が非単結晶半導体からなることを特徴とする請求項1から4のいずれかに記載の光起電力素子。

【発明の詳細な説明】

[0001]

[発明の属する技術分野]本発明は、裏面反射層を有する光起電力素子に関する。

0 [0002]

【従来の技術】従来より、光起電力素子の変換効率を増大させるために、光電変換層の光入射側の反対側に金属反射層を設けて、入射光を有効利用することが知られている。また、金属反射層と光電変換層の間に透明導電層を設けることにより、金属反射層の成分が光電変換層へ拡散するのを防ぐと同時に、光電変換層に短絡が生じた場合、過剰電流が流れるのを防ぐことができ、更に光電変換層の密着性が向上することが知られている。これは、例えば特公昭59-43101号公報、特公昭60-41878号公報、特公昭60-84888号公報に開示されている。また金属層と光電変換層の間にTiO」の透明導電層を介在させることが、Y. Hamakawa, et. al. Appl. Phys. Lett., 43 (1983) p644に開示されている。

【0003】更に、該透明導電層の表面を微細な凹凸形状とするいわゆるテクスチャー構造とすることにより、透明導電層と光電変換層の界面で光が散乱されて、より有効な光吸収を図ることが知られている。これは例えばT. Toedje, et. al, Proc. 16th IEEE Photovoltaic Specialist Conf. (1982) pl425に開示されている。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、このような構成の裏面電極を採用して、実際に光起電力素子を製造しようとすると加工性や耐久性の観点で、いくつかの問題点が出てきた。

【0005】一つには、従来のいわゆるテスクチャー構造と呼ばれる典型的な凹凸形状は、T. Tiedje, 50 et.al, Proc. 16th IEEE Phot ovoltaic Specialist Conf. (1982) p1423に図示されているような、ピラミッド形の凹凸を有するものが、光閉じ込め効果が優れていると考えられてきた。しかし、このような表面形状の基板上に透明導電層を形成すると透明導電層の表面もピラミッド形の凹凸を有するため、裏面反射層と半導体層の間に透明導電層を介在させても、半導体層の欠陥部分等を通して光起電力素子のリーク電流が増加し、光起電力素子の製造の歩留まりが低下することがあった。また、ピラミッド形の凹凸を有する表面に形成された半起電力素子の製造の表面に形成された半導体層に比べて大きない、もともと薄く設計されたドービング層等がさらに薄くなり、鏡面の基板表面に形成された光起電力素子に比べて、光起電力素子の開放電圧(Voc)とフィルファクター(FF)が低下する場合

【0006】また、例えばAgやCuを裏面金属反射層として用いた場合、湿度が高く、かつ裏面金属反射層に正のバイアス電圧がかかった場合、AgやCuをマイグレーションを起こして、光入射側の電極を導通し、光起 20電力素子がシャント(短絡)することがわかった。この現象は、裏面金属反射層の光の波長程度の大きさの凹凸形状(テクスチャー構造)を有する場合に顕著であった。

【0007】また、A1を裏面金属反射層として用いた場合、AgやCuのようなマイグレーションは起こさないが、テクスチャー構造を形成すると、反射率が低下することがある。さらに、テクスチャー構造のA1に透明導電層を積層すると著しく反射率が低下する場合があった。

【0008】一方、もともと光起電力素子用の基板は、 特性や歩留まりの点から、できるだけ表面粗さが小さく 鏡面に近いものが好まれて用いられてきた。しかしなが ら、裏面反射層もしくは基板および裏面反射層を凹凸形 状ではなく、拡散反射率1%以下の鏡面に形成した場合 は、透明導電層の表面も平坦になり、裏面での光の散乱 が少ないので、半導体層の光吸収が十分でないという問 題と、基板および裏面電極の材質の組み合わせによって は、基板と裏面反射層あるいは裏面反射層と透明導電層 あるいは透明導電層と半導体の密着性が不十分で、光起 40 電力素子の加工工程で、各層のいずれかの界面ではがれ を生じやすいという問題があった。また、基板を鏡面に 研磨することは、基板の製造コストを増大させ、光起電 力素子の製造コストを増大させるという問題もあった。 【0009】以上のような問題点は、樹脂フィルムやス テンレス等の低コストな基板を用いたり、半導体層の形 成速度を上げて生産速度を上げる等して、実用化に適し た低コストな製造工程を採用した場合には、特に顕著で あり、光起電力素子の製造の歩留まりを下げる要因にな っていた。

【0010】(発明の目的)本発明の目的は、透明導電層まで含めた基板を新しい構造にすることによって、上述したような、加工性や歩留まりや耐久性の問題点を解決して、なおかつ半導体層の光吸収を増大させ、実用に適した低いコストでありながら、高い歩留まりで生産でき、信頼性が高くかつ光電変換効率の高い薄膜光起電力素子を提供することにある。

[0011]

【課題を解決するための手段】本発明者らは、上述した 加工性や信頼性の問題点を克服し、半導体層の光吸収を 増大させつつ、なおかつ加工性や信頼性に優れた光起電 力素子を得るために、裏面反射層および裏面反射層と半 導体層の間に介在させる透明導電層の新しい構造および 形成方法を鋭意検討した結果、以下のような構成を備え た本発明の光起電力素子によって達成できた。

【0012】すなわち、基板上に裏面反射層、透明導電層及び光電変換層を順次積層した光起電力素子において、透明導電層の表面が穴を有し、裏面反射層の表面の波長800nmの光の拡散反射率が3%以上50%以下であることを特徴とする光起電力素子とする。

【0013】また、基板上に裏面反射層、透明導電層及び光電変換層を順次積層した光起電力素子において、透明導電層の表面が穴を有し、該穴の平均直径 d、平均深度 ρ について、 $C_1 = h / dC_2 = \rho \times d^2$ を定義したとき、d が0.05 μ m から2 μ m、かつ C_1 が0.2 から0.9、かつ C_2 が0.02 から1.0 とする。

【0014】また、前記条件を有する穴を有する透明導電層を裏面反射層上にスパッタ法により、成膜時の基板 30 温度を200から450℃、圧力を5から20mTorr、ターゲットに印加する電力をDC-350から-450VまたはRF100から400Wの条件下で形成する。

【0015】更に、以下の特徴を有する光起電力素子と する。

【0016】前記穴が円錐状もしくは角錐状とする。

【0017】前記基板の拡散反射率が3%以上50%以下とする。

【0018】前記基板をステンレスとする。

【0019】前記裏面反射層が、金、銀、銅、アルミニウムまたはマグネシウムから選ばれる少なくとも1種を有する。

【0020】前記裏面反射層が、更にシリコンを含む。

【0021】前記裏面反射層が複数の層を積層した構造 とする。

【0022】前記透明導電層が、酸化亜鉛を含む。

【0023】前記光電変換層の表面に、更に穴が形成されている。

[0024]前記光電変換層が複数の層を積層した構造 50 とする。

【0025】前記光電変換層が非単結晶半導体からな る。

[0026]

【発明の実施の形態】以下、図面を参照しながら、本発 明の光起電力素子の構成とその製造方法をさらに詳しく 説明する。

【0027】図1は、本発明の概念を詳しく説明するた めの、光起電力素子の断面図の一例である。ただし、本 発明は図1の構成の光起電力素子に限られるものではな い。図1において、101は基板、102は裏面金属反 射層、103は透明導電層、104はn型半導体層、1 05はi型半導体層、106はp型半導体層、107は 透明電極、108は集電電極である。また、図1はp型 半導体層側から光入射する構成であるが、n型半導体層 側から光入射する構成の光起電力素子の場合は、104 がp型半導体層、106がn型半導体層となる。

【0028】また、基板101と裏面金属反射層102 の間に裏面金属反射層の基板に対する密着性を向上させ る密着層を挿入しても良い。

【0029】また図2は、本発明の概念を詳しく説明す るための、スタック型の光起電力素子の断面図の一例で ある。図2の本発明のスタック型の光起電力素子は、3 つのpin接合で積層された構造をしており、215は 光入射側から数えて第一のpin接合、216は第二の pin接合、217は第三のpin接合である。これら 3つのpin接合は、基板201上に裏面金属反射層2 02と透明導電層203を形成し、その上に積層された ものであり、3つのpin接合の最上部に、透明電極2 13と集電電極214が形成されて、スタック型の光起 電力素子を形成している。そして、それぞれのpin接 合は、n型半導体層204、207、210、i型半導 体層205、208、211、p型半導体層206、2 09、215から成る。また、図1の光起電力素子と同 様に光の入射方向によって、ドーピング層や電極の配置 が入れ替わることもある。

【0030】以下、本発明の光起電力素子の各層につい て形成する順に詳しく説明する。

【0031】(基板)本発明に好適な基板としては、光 起電力素子のリーク電流を抑え、高い製造の歩留まりを 維持しつつ、また、裏面反射層との密着性を高めるた め、その表面形状に好適な範囲である。すなわち、基板 の表面は鏡面ではなく、またピラミッド型の凹凸が形成 されたものでもなく、3%以上50%以下の拡散反射率 をもつ適度な表面粗さをもつものが好適に使用される。 基板が、このような表面形状をもつことによって、光起 電力素子のリーク電流を抑え、裏面反射層との密着性を 高めて、光起電力素子の製造の歩留まりを向上させ、耐 候性、耐久性を向上させることができる。ただし、裏面 金属反射層の膜厚が厚く所望の拡散反射率を形成しうる 場合は、上述の範囲以外の拡散反射率をもつ基板でも使 50 半導体層に反射する光反射層の役割を持つ。また、光起

用可能である。

【0032】また、基板の材質としては、単結晶質もし くは非単結晶質のものであってもよく、さらにそれらは 導電性のものであっても、また電気絶縁性のものであっ てもよい。さらには、それらは透光性のものであって も、また非透光性のものであってもよいが、変形、歪み が少なく、所望の強度を有するものであることが好まし い。具体的にはFe, Ni, Cr, Al, Mo, Au, Nb、Ta、V、Ti、Pt、Pb等の金属またはこれ らの合金、例えば真鍮、ステンレス鋼等の薄板及びその 複合体、及びポリエステル、ポリエチレン、ポリカーボ ネート、セルロースアセテート、ポリプロピレン、ポリ 塩化ビニル、ポリ塩化ビニリデン、ポリスチレン、ポリ アミド、ポリイミド、エポキシ等の耐熱性合成樹脂のフ ィルムまたはシート又はこれらとガラスファイバー、カ ーボンファイバー、ホウ素ファイバー、金属繊維等との 複合体、及びこれらの金属の薄板、樹脂シート等の表面 に異種材質の金属薄膜及び/またはSiO1、Si , N₄. A 1, O₃. A 1 N等の絶縁性薄膜をスパッタ法、 蒸着法、鍍金法等により表面コーティング処理を行った

ものおよび、ガラス、セラミックなどが挙げられる。以 上の材質の中でもステンレスは、加工性、耐久性の点で 特に優れている。

【0033】また、基板が金属等の電気導電性である場 合には直接電流取り出し用の電極としても良いし、合成 樹脂等の電気絶縁性である場合には堆積膜の形成される 側の表面にA1, Ag, Pt, Au, Ni, Ti, M o. W. Fe. V. Cr. Cu. ステンレス、真ちゅ う、ニクロム、SnOz、InzOx、ZnO、ITO等 のいわゆる金属単体又は合金、及び透明導電性酸化物 (TCO)を鍍金、蒸着、スパッタ等の方法であらかじ め表面処理を行って電流取り出し用の電極を形成してお くことが望ましい。

【0034】勿論、基板が金属等の電気導電性のもので あっても、長波長光の基板表面上での反射率を向上させ たり、基板材質と堆積膜との間で構成元素の相互拡散を 防止する等の目的で異種の金属層等を前記基板上の堆積 膜が形成される側に設けても良い。

【0035】基板の形状は、板状、長尺ベルト状、円筒 40 状等であることができ、その厚さは、所望通り光起電力 素子を形成し得るように適宜決定するが、光起電力素子 として可撓性が要求される場合、または基板の側より光 入射がなされる場合には、基板としての機能が充分に発 揮される範囲内で可能な限り薄くすることが出来る。し かしながら、基板の製造上及び取扱い上、機械的強度等 の点から、通常は、10μm以上とされる。

【0036】(裏面反射層)本発明に用いられる裏面金 属反射層102、202は光入射方向に対し半導体層の 裏面に配され、半導体層で吸収しきれなかった光を再び 電力素子の裏面電極も兼ねる。

【0037】裏面金属反射層の表面粗さは、本発明の特 徴の一つであり、鏡面ではなく、またピラミッド形の凹 凸が形成されたものでもなく、乱反射率が、好ましくは 3%以上50%以下、さらに好ましくは10%以上45 %以下の適度な表面粗さをもつものが好適に使用され る。このような裏面金属反射層によって、裏面金属反射 層と透明導電層の密着性が向上して、光起電力素子の製 造工程の自由度と制御性が向上し、なおかつ裏面金属反 射層の金属の拡散が抑制され、光起電力素子のリーク電 10 流が減少し、光起電力素子の製造の歩留まりが向上し、 耐候性、耐久性が向上した。また、多結晶の透明導電層 の配向性が向上し、透明導電層の多結晶の平均粒径が増 大し、粒径のばらつきが小さくなり、透明導電層の表面 に円錐状あるいは角錐状の穴を形成することが容易にな った。その結果、裏面金属反射層および透明導電層の表 面での光の散乱が促進され、短絡電流(Jsc)を増大 させることができた。

【0038】裏面金属反射層の表面は、裏面金属反射層 の膜厚を例えば0.1μm以下と薄くした場合には、基 板の表面性を受け継いだ形状になる。また、裏面金属反 射層の膜厚を例えばlum以上と厚くした場合は、表面 が比較的平坦になってくる。

【0039】裏面金属反射層の材料としては、金、銀、 銅、アルミニウム、マグネシウム、ニッケル、鉄、クロ ム、モリブデン、タングステン、チタン、コバルト、タ ンタル、ニオブ、ジルコニウム等の金属またはステンレ ス等の合金が挙げられる。なかでもアルミニウム、マグ ネシウム、銅、銀、金などの反射率の高い金属あるい は、これらの高反射率金属を主成分としその他の金属あ るいはシリコンを添加した合金が特に好ましい。反射率 の高い金属を用いることによって、半導体層で吸収しき れなかった光が高い反射率で再び半導体層に反射され、 半導体層内の光路長が延び、半導体層の光吸収が増大し て、光起電力素子の短絡電流(Jsc)が増大する。 【0040】また、裏面金属反射層は、2種類以上の材

料を2層以上積層して形成しても良い。

【0041】裏面金属反射層の成膜には、EB蒸着、ス パッタ蒸着などの各種蒸着法、各種CVD法、メッキ 法、印刷法などが用いられる。

【0042】また、上述の範囲の乱反射率をもつように 裏面金属反射層の表面を形成する方法は、裏面金属反射 層の材料および成膜方法によって異なるが、例えば、成 膜中の基板温度を適度に上昇させることによって得られ る。また、成膜後に研磨あるいはエッチング処理を施す ことによって形成しても良い。また、好適な乱反射率を もつ基板の上に裏面金属反射層を形成することによって も得られる。

【0043】(透明導電層)透明導電層103は、主に

104の間に配置される。まず、光起電力素子の裏面で の乱反射を向上させ、薄膜による多重干渉によって光を 光起電力素子内に閉じ込めて、半導体層内の光路長を延 ぱし、光起電力素子の短絡電流(Jsc)を増大させる こと。次に、裏面電極を兼ねる裏面金属反射層の金属 が、半導体層に拡散するかあるいはマイグレーションを 起こして、光起電力素子がシャントすることを防止する こと。また、透明導電層に若干の抵抗値をもたせること で、半導体層を挟んで設けられた裏面金属反射層102 と透明電極107との間に半導体層のピンホール等の欠 陥で発生するショートを防止することである。

【0044】透明導電層103の表面形状は、本発明の 特徴の一つであり、穴が分散して形成されている。穴の 形状は円錐状あるいは角錐状が好ましい。透明導電層が このような表面形状を有することによって、光が効果的 に光起電力素子内に閉じ込められ、従来のピラミッド形 の凹凸を有する表面より小さい表面積でも、高い短絡電 流(Jsc)を維持しつつ、開放電圧(Voc)とフィ ルファクター(FF)を向上させることができた。ま 20 た、透明導電層と半導体層の密着性が向上し、光起電力 素子のシャントを防ぎ、製造の歩留まりを向上させ、耐 候性、耐久性を向上させた。

【0045】さらに、円錐状あるいは角錐状の穴の平均 直径をd、平均深さをh、平均密度をρとし、係数 C₁、C₂を

 $C_1 = h/d$

 $C_{i} = \rho \times d^{i}$

と定義したとき、dは、好ましくは0.05μmから2 μπ、より好ましくは0. 1μπから1. 5μπ、最適 には0.2μmから1μmであることが望ましい。

[0046]また、 C_1 は、好ましくは0.2から0.9、より好ましくは0.3から0.6であることが望ま

【0047】また、C₂は、好ましくは0.02から 1. 0、より好ましくは0. 1から0. 8であることが 望ましい。

【0048】円錐状あるいは角錐状の穴の平均直径d、 係数Cı、Cıをこのような範囲に最適化することによっ て、本発明の作用をさらに強調する作用が得られた。

【0049】また、透明導電層103は半導体層の吸収 40 可能な波長領域において高い透過率を有することと、適 度の抵抗率が要求される。好ましくは、650nm以上 の透過率が、80%以上、より好ましくは、85%以 上、最適には90%以上であることが望ましい。また、 抵抗率は好ましくは、1×10⁻¹Ωcm以上、1×10 *Ωcm以下、より好ましくは、1×10-1Ωcm以 上、5×10⁴Ωcm以下であることが望ましい。 【0050】透明導電層103の材料としては、In,

 O_1 , SnO_2 , $ITO(In_2O_1+SnO_2)$, Zn以下のような目的で、裏面金属反射層102と半導体層 50 O、CdO、Cd2SnO4、TiO2、Ta2O5、Bi2 O,、MoO,、Na,WO,等の導電性酸化物あるいはこ れらを混合したものが好適に用いられる。また、これら の化合物に、導電率を変化させる元素(ドーパント)を 添加しても良い。以上の材料の中でも、ZnOは、適度 な抵抗値を持つことによって、またC軸配向性であるこ とで表面に円錐状あるいは角錐状の穴を形成することが 容易になることによって、また半導体層形成時のプラズ マ等に対する耐久性によって、特に好適に用いられる。 【0051】導電率を変化させる元素(ドーパント)と しては、例えば透明導電層103がZn〇の場合には、 Al、In、B、Ga、Si、F等が、またIn₂O₃の 場合には、Sn、F、Te、Ti、Sb、Pb等が、ま たSnO₂の場合には、F、Sb、P、As、In、T 1、Te、♥、C1、Br、I等が好適に用いられる。 【0052】また、透明導電層103の形成方法として は、EB蒸着、スパッタ蒸着などの各種蒸着法、各種C VD法、スプレー法、スピンオン法、デップ法等が好適 に用いられる。

[0053] (透明導電層表面の穴の形成方法)透明導 電層103の表面に、円錐状あるいは角錐状の穴を分散 して形成する方法としては、透明導電層が多結晶である 場合、多結晶の結晶成長を制御することによって形成す る方法、あるいは透明伝導層を形成した後、気相または 液相でエッチングする方法がある。

【0054】多結晶の結晶成長を制御する方法として は、透明導電層を形成する裏面金属反射層の表面状態と 透明導電層の成膜条件があげられる。

【0055】裏面反射層の表面状態は、結晶成長の初期 状態に大きく影響する。凹凸が大きすぎると、結晶の核 形成密度が大きくなり過ぎて、結晶成長の初期の粒径が 小さくなり過ぎてしまう。また裏面反射層の表面が鏡面 である場合、透明導電層との間ではがれの問題が生じ る。したがって、裏面反射層の表面の波長800ヵmに おける拡散反射率が3%以上50%以下であるような表 面状態であることによって、適度な結晶の核形成密度が 得られ、また円錐状あるいは角錐状の穴を形成するのに 適当な配向性の結晶成長を促すと考えられる。

【0056】また、透明導電層の成膜条件は、透明導電 層の種類と成膜方法によって、好適な範囲が異なり、ガ スの種類と流量、内圧、投入電力、成膜速度、基板温度 等が大きく影響する。例えば、DCマグネトロンスパッ タで、ZnOを成膜する場合、ガスの種類としては、A r、Ne、Kr、Xe、Hg、Oz等が挙げられ、流量 は装置の大きさと排気速度によって異なるが、例えば成 膜空間の容積が20リットルの場合、10sccmから 100sccmが望ましい。また、成膜時の内圧は、1 ×10-1TorrからO. 1Torrが望ましい。投入 電力は、成膜する材料によって好適な範囲が異なるが、 ターゲットの大きさが直径15cmの場合、100₩か ら1000₩が望ましい。また、基板温度は、成膜速度 50 換層の材料としては、Si、C、Ge等のIV族元素を

によって好適な範囲が異なるが、 Zn Oを成膜速度が 1 μm/hで成膜する場合、好ましくは70℃から450 ℃、より好ましくは100℃から350℃、最適には1 50℃から250℃であることが望ましい。

【0057】以上のごとく、好適な裏面金属反射層の表 面状態と透明導電層の好適な成膜条件を組み合わせると とにより、裏面金属反射層との界面近傍では、粒径の小 さい多結晶が形成され、その上により粒径の大きな多結 晶が柱状に配向して形成され、透明導電層の表面に円錐 状あるいは角錐状の穴の形状が形成された。

【0058】また、透明導電層を形成した後、気相また は液相でエッチングすることによって円錐状あるいは角 錐状の穴を形成する方法もある。

【0059】より具体的には、気相で行う場合、ガスエ ッチング、プラズマエッチング、イオンエッチング等を 用いることができ、エッチングガスとしては、CF. C, F., C, F., C, F., CHF, CH, F., C 1, C1F, CC1, CC1,F, CC1F, CH CIF, C, Cl, F, BCl, PCl, CBr F, SF, SiF, SiCl, HF, O2, N2, H z, He, Ne, Ar, Xe等あるいはこれらの混合ガ スが挙げられる。プラズマエッチングの場合のガス圧力 は、10-3Torr~lTorr、プラズマを生起させ るエネルギーとしては、DCあるいはACあるいは、1 ~100MHzのRF波、0.1~10GHzのマイク 口波等の高周波を用いることができる。

【0060】また、液相で行う場合、酸の例としては、 硫酸、塩酸、硝酸、炭酸、リン酸、フッ酸、クロム酸、 スルファミン酸、シュウ酸、酒石酸、クエン酸、ギ酸、 乳酸、グリコール酸、酢酸、グルコン酸、コハク酸、リ ンゴ酸等、あるいはこれらを水で希釈したもの、あるい はこれらの混合液を用いることができる。また、アルカ リの例としては、カセイソーダ、水酸化アンモニウム、 水酸化カリウム、炭酸ソーダ、重炭酸ソーダ、セスキ炭 酸ソーダ、第1リン酸ソーダ、第2リン酸ソーダ、第3 リン酸ソーダ、ピロリン酸ソーダ、トケポリリン酸ソー ダ、テトラポリリン酸ソーダ、トリメタリン酸ソーダ、 テトラメタリン酸ソーダ、ヘキサメタリン酸ソーダ、オ ルソケイ酸塩ソーダ、メタケイ酸塩ソーダ等、あるいは これらを水で希釈したもの、あるいはこれらの混合液を 用いることができる。また、液相でエッチングを行う場 合エッチング液を加熱したり、超音波等のエネルギーを 加えても良い。

【0061】また、エッチング処理の後アニール処理を 行っても良い。アニール処理を行う場合は、空気、水蒸 気、窒素、水素、酸素、不活性ガスあるいはその他のガ ス雰囲気中で、透明導電層の材質に適した温度と時間で

【0062】 (光電変換層) 本発明に用いられる光電変

用いたもの、あるいはSiGe、SiC、SiSn等の IV族合金を用いたもの、あるいはCdS、CdTe等 のII-VI族元素を用いたもの、あるいはCuInS eュ、Cu(InGa)Seュ、CuInSュ等のI-I II-VI族元素を用いたものが用いられる。

【0063】また、以上の半導体材料の中で、本発明の 光起電力素子に特に好適に用いられる半導体材料として は、a-Si:H(水素化非晶質シリコンの略記)、a -Si:F、a-Si:H:F、a-SiGe:H、a -SiGe:F、a-SiGe:H:F、a-SiC: H、a-SiC:F、a-SiC:H:F等のIV族及 びIV族合金系非晶質半導体材料、あるいは微結晶半導 体材料、あるいは多結晶半導体材料が挙げられる。

[0064]また、光電変換層は価電子制御及び禁制帯幅制御を行うことができる。具体的には光電変換層を形成する際に価電子制御剤又は禁制帯幅制御剤となる元素を含む原料化合物を単独で、又は前記堆積膜形成用原料ガスは前記希釈ガスに混合して成膜空間内に導入してやれば良い。

【0065】また、光電変換層は、価電子制御によって、少なくともその一部が、p型およびn型にドーピングされ、少なくとも一組のpin接合を形成する。そしてpin接合を複数積層することにより、いわゆるスタックセルの構成になる。

【0066】また、光電変換層の形成方法としては、マイクロ波プラズマCVD法、RFプラズマCVD法、光CVD法、熱CVD法、MOCVD法などの各種CVD法によって、あるいはEB蒸着、MBE、イオンプレーティング、イオンビーム法等の各種蒸着法、スパッタ法、スプレー法、印刷法などによって、形成される。エ 30業的に採用されている方法としては、原料ガスをプラズマで分解し、基板状に堆積されるプラズマCVD法が好んで用いられる。また、反応装置としては、バッチ式の装置や連続成膜装置などが所望に応じて使用できる。

【0067】以下、本発明の光起電力装置に特に好適な IV族及びIV族合金系非晶質半導体材料を用いた光電 変換層について、さらに詳しく述べる。

【0068】(1) i型半導体層(真性半導体層)特にIV族及びIV族合金系非晶質半導体材料を用いた 光起電力素子に於いて、pin接合に用いるi型層は照 40射光に対してキャリアを発生輸送する重要な層である。 【0069】i型層としては、僅かp型、僅かn型の層も使用できるものである。

 μ c - SiO: HX、 μ c - SiN: H, μ c - Si N H, μ c - Si O HX, μ

型層/i型層、n型層/i型層の各界面の界面準位を補償する働きをし、光起電力素子の光起電力、光電流そして光応答性を向上させる効果のあるものである。i型層に含有される水素原子または/及びハロゲン原子は1~40 a t %が最適な含有量として挙げられる。特に、P型層/i型層、n型層/i型層の各界面側で水素原子または/及びハロゲン原子の含有量が多く分布しているものが好ましい分布形態として挙げられ、該界面近傍での水素原子または/及びハロゲン原子の含有量はバルク内の含有量の1.1~2倍の範囲が好ましい範囲として挙げられる。更にシリコン原子の含有量に対応して水素原子または/及びハロゲン原子の含有量に対応して水素原子または/及びハロゲン原子の含有量が変化していることが好ましいものである。

【0072】また、スタック型の光起電力素子においては、光入射側に近いpin接合のi型半導体層の材料としては、バンドギャップの広い材料、光入射側に違いpin接合のi型半導体層の材料としては、バンドギャップの狭い材料を用いることが望ましい。

[0073] 非晶質シリコン、非晶質シリコンゲルマニウムは、ダングリングボンドを補償する元素によって、a-Si:H、a-Si:F、a-Si:H:F、a-Si:Ge:H、a-Si:Ge:F、a-Si:Ge:H:F等と表記される。

[0074] さらに、本発明の光起電力素子のに好適な i 型半導体層の特性としては、水素原子の含有量 (C_n)が、1.0~25.0%、AM1.5、100 mW/c m²の疑似太陽光照射下の光電導度 (σp)が、1.0×10⁻⁷ S/c m以上、暗電導度 (σd)が、1.0×10⁻⁸ S/c m以下、コンスタントフォトカレントメソッド (CPM) によるアーバックエナジーが、55 m e V以下、局在準位密度は10¹⁷/c m³以下のものが好適に用いられる。

【0075】(2)p型半導体層またはn型半導体層 p型半導体層またはn型半導体層の非晶質材料(a-と 表示する) あるいは微結晶材料 (μc-と表示する) と しては、例えばa-Si:H, a-Si:HX, a-S iC:H, a-SiC:HX, a-SiGe:H, a-SiGe: HX, a-SiGeC: H, a-SiGe C: HX, a-SiO: H, a-SiO: HX, a-SiN:H, a-SiN:HX, a-SiON:H, a-SiON: HX, a-SiOCN: H, a-SiOC N: HX, μ c-Si:H, μ c-Si:HX, μ c-SiC: H, μ c-SiC: HX, μ c-SiO: H, $\mu c - S i O : HX$, $\mu c - S i N : H$, $\mu c - S i$ N: HX, $\mu c - S i G e C$: H, $\mu c - S i G e C$: HX, $\mu c - SiON : H$, $\mu c - SiON : HX$, μ c-SiOCN: H, μc-SiOCN: HX, 等にp 型の価電子制御剤(周期率表第111族原子 B, A 1. Ga, In, TI) やn型の価電子制御剤(周期率

L4

した材料が挙げられ、多結晶材料(poly-と表示する)としては、例えばpoly-SiH.poly-SiC: HX, poly-SiC: HX, poly-SiO: H, poly-SiO: HX, poly-SiO: H, poly-SiO: HX, poly-SiN: H, poly-SiN: HX, poly-SiGeC: H, poly-SiGeC: HX, poly-SiON: H, poly-SiON: HX, poly-SiON: H, poly-SiON: HX, poly-SiON: H, poly-SiON: HX, poly-SiO, poly-SiO

【0076】特に光入射側のp型層またはn型層には、 光吸収の少ない結晶性の半導体層かバンドギャップの広 い非晶質半導体層が適している。

【0077】p型層への周期率表第【I【族原子の添加量およびn型層への周期率表第V族原子の添加量は0. 1~50at%が最適量として挙げられる。

【0078】またp型層またはn型層に含有される水素 原子(H, D)またはハロゲン原子はp型層またはn型 層の未結合手を補償する働きをしり型層またはn型層の ドーピング効率を向上させるものである。p型層または n型層へ添加される水素原子またはハロゲン原子は0. 1~40 a t%が最適量として挙げられる。特にp型層 またはn型層が結晶性の場合、水素原子またはハロゲン 原子は0.1~8at%が最適量として挙げられる。更 にp型層/i型層、n型層/i型層の各界面側で水素原 30 子または/及びハロゲン原子の含有量が多く分布してい るものが好ましい分布形態として挙げられ、該界面近傍 での水素原子または/及びハロゲン原子の含有量はバル ク内の含有量の1.1~2倍の範囲が好ましい範囲とし て挙げられる。このようにp型層/i型層、n型層/i 型層の各界面近傍で水素原子またはハロゲン原子の含有 量を多くすることによって該界面近傍の欠陥準位や機械 的歪を減少させることができ本発明の光起電力素子の光 起電力や光電流を増加させることができる。

【0079】光起電力素子のp型層及びn型層の電気特性としては活性化エネルギーが0.2e V以下のものが好ましく、0.1e V以下のものが最適である。また非抵抗としては100 Q c m以下が好ましく、1 Q c m以下が最適である。さらにp型層及びn型層の層厚は $1\sim50$ n mが好ましく、 $3\sim10$ n mが最適である。

【0080】また、II-VI族元素を用いたp型半導体層またはn型半導体層の例としては、CdS、CdTe、ZnO、ZnSe等が挙げられ、I-III-VI、族元素を用いた例としては、CuInSe、Cu(InGa)Se、CuInS。、CuIn(Se、

【0081】(3)光電変換層の形成方法 本発明の光起電力装置の半導体層として、好適な【V族 及びLV族全条系非異質半導体層を形成するために、好

S)、CulnGaSeTe等が挙げられる。

及びIV族合金系非晶質半導体層を形成するために、好適な製造方法は、RFプラズマCVD法あるいはマイクロ波プラズマCVD法の交流あるいは高周波を用いたプラズマCVD法である。

【0082】マイクロ波プラズマCVD法は、滅圧状態にできる堆積室(真空チャンバー)に原料ガス、希釈ガスなどの材料ガスを導入し、真空ポンプによって排気しつつ、堆積室の内圧を一定にして、マイクロ波電源によって発振されたマイクロ波を、導波管によって導き、誘電体窓(アルミナセラミックス等)を介して前記堆積室に導入して、材料ガラスのプラズマを生起させて分解し、堆積室に配置された基板上に、所望の堆積膜を形成する方法であり、広い堆積条件で光起電力装置に適用可能な堆積膜を形成することができる。

【0083】本発明の光起電力装置用の半導体層を、マイクロ波ブラズマCVD法で、堆積する場合、堆積室内 の基板温度は100~450℃、内圧は0.5~30m torr、マイクロ波パワーは0.01~1W/c m³、マイクロ波の周波数は0.1~10GHzが好ましい範囲として挙げられる。

【0084】また、RFプラズマCVD法で堆積する場合、堆積室内の基板温度は100~350℃、内圧は0.1~10torr、RFパワーは、0.001~5.0W/cm²、堆積速度は、0.1~30A/secが好適な条件として挙げられる。

【0085】本発明の光起電力装置に好適な I V 族及び I V 族合金系非晶質半導体層の堆積に適した原料ガスと しては、シリコン原子を含有したガス化し得る化合物、 ゲルマニウム原子を含有したガス化し得る化合物、 炭素 原子を含有したガス化し得る化合物等、 及び該化合物の 混合ガスを挙げることができる。

【0086】具体的にシリコン原子を含有するガス化し 得る化合物としては、鎖状または環状シラン化合物が用 いられ、具体的に例えば、SiH., Si,H., Si F., SiFH, SiF, H, SiF, H, Si, H, SiD., SiHD,, SiH,D., SiH,D. SiF D_3 , SiF_2D_2 , $Si_2D_3H_3$, $(SiF_2)_5$, (Si F_{2}), (SiF_{2}) , $Si_{2}F_{6}$, $Si_{3}F_{8}$, $Si_{2}H_{2}$ F., Si, H, F., SiCl., (SiCl.), Si Br., (SiBr.), Si, Cl., SiHCl., S iH,Br,, SiH,Cl,, Si,Cl,F,などのガス 状態のまたは容易にガス化し得るものが挙げられる。 【0087】具体的にゲルマニウム原子を含有するガス 化し得る化合物としてはGeH., GeD., GeF., GeFH, GeF, H, GeF, H, GeHD, Ge H, D, GeH, D, Ge, H, Ge, D, が挙げられ 50 る。

【0088】また、本発明の光起電力素子の第1のp型 半導体層の形成に用いられるi型半導体層のバンドギャ ップを拡大する元素としては、炭素、酸素、窒素等が挙 げられる。

【0089】具体的に炭素原子を含有するガス化し得る 化合物としてはCH., CD., C.H., (nは整数) C_nH₂_n(nは整数), C₂H₂, C₆H₆, CO₂, CO等 が挙げられる。

【0090】窒素含有ガスとしてはN₂, NH₁, N D, NO, NO, N,Oが挙げられる。

【0091】酸素含有ガスとしてはO₂, CO, CO₂, NO, NO, N,O, CH, CH, OH, CH, OH等が

【0092】また、価電子制御するために p型層または n型層に導入される物質としては周期率表第III族原 及び第III族原子が挙げられる。

【0093】第III族原子導入用の出発物質として有 効に使用されるものとしては、具体的にはホウソ原子導 入用としては、B, H, B, H, B, H, B, H, B, B, H, B 。H₁₀, B₆H₁₁, B₆H₁₄等の水素化ホウソ、BF₁, B Clin等のハロゲン化ホウソ等を挙げることができ る。このほかにAICl,, GaCl,, InCl,, T IC1,等も挙げることができる。特にB,H。,BF,が 適している。

【0094】第V族原子導入用の出発物質として有効に 使用されるのは、具体的には燐原子導入用としてはPH 」, P,H,等の水素化燐、PH,I, PF」, PF,, PC 1, PC1, PBr, PBr, P1,等のハロゲン 化燐が挙げられる。このほかAsH, AsF, AsC l, AsBr, AsF, SbH, SbF, Sb F, SbCl, SbCl, BiH, BiCl, BiBr,等も挙げることができる。特にPH,、PF, が適している。

【0095】また前記ガス化し得る化合物をHぇ,H e, Ne, Ar, Xe, Kr等のガスで適宜希釈して堆 積室に導入しても良い。

【0096】特に微結晶あるいは多結晶半導体やa-S iC:H等の光吸収の少ないかバンドギャップの広い層 を堆積する場合は水素ガスで2~100倍に原料ガスを 希釈し、マイクロ波パワー、あるいはRFパワーは比較 40 的高いパワーを導入するのが好ましいものである。

【0097】(透明電極)本発明に於て、透明電極10 7は光を透過する、光入射側の電極であるとともに、そ の膜厚を最適化することによって反射防止膜としての役 割も兼ねる。透明電極107は半導体層の吸収可能な波 長領域において高い透明率を有することと、抵抗率が低 いことが要求される。好ましくは、550nm以上の波 長における透過率が、80%以上、より好ましくは、8 5%以上であることが望ましい。また、抵抗率は好まし

10⁻³Ω/cm以下であることが望ましい。その材料と UTUL, In,O, SnO, ITO (In,O,+Sn Oz), ZnO, CdO, Cd,SnO4, TiO2, Ta ,O,、Bi,O,、MoO,、Na,WO,等の導電性酸化 物あるいはこれらを混合したものが好適に用いられる。 また、これらの化合物に、導電率を変化させる元素(ド ーパント)を添加しても良い。

【0098】導電率を変化させる元素(ドーパント)と しては、例えば透明電極107がZnOの場合には、A 10 l、In、B、Ga、Si、F等が、またIn₁O₁の場 合には、Sn、F、Te、Ti、Sb、Pb等が、また SnOzの場合には、F、Sb、P、As、In、T I、Te、W、C1、Br、I等が好適に用いられる。 【0099】また、透明電極107の表面(すなわち表 面保護層を除いた光起電力素子の表面)は、平坦であっ ても良いが、透明電極107の表面にも、前記透明導電 層の表面の円錐状あるいは角錐状の穴に応じた円錐状あ るいは角錐状の穴が全面にわたって分散して形成されて いることがより望ましい。それによって、光起電力素子 20 の光入射側、特に半導体層と上部の透明電極の界面での 光の散乱が促進されて、半導体層の光入射側と裏面側の 両方で光が散乱されることになり、半導体層内の光路長 がさらに延びて、光り吸収が増大し、短絡電流(Js c)がさらに増大した。

【0100】また、透明電極107の形成方法として は、EB蒸着、スパッタ蒸着などの各種蒸着法、各種C VD法、スプレー法、スピンオン法、デップ法等が好適 に用いられる。

【0101】(集電電極)本発明に於いて、集電電極1 30 08は透明電極107の抵抗率が充分低くできない場合 に必要に応じて透明電極107上の一部分に形成され、 電極の抵抗率を下げ光起電力素子の直列抵抗を下げる働 きをする。その材料としては、金、銀、銅、アルミニウ ム、ニッケル、鉄、クロム、モリブデン、タングステ ン、チタン、コバルト、タンタル、ニオブ、ジルコニウ ム等の金属、またはステンレス等の合金、あるいは粉末 状金属を用いた導電ペーストなどが挙げられる。そして その形状は、できるだけ半導体層への入射光を遮らない ように、例えば図4のように枝状に形成される。

【0102】また、光起電力装置の全体の面積の中で、 集電電極の占める面積は、好ましくは15%以下、より 好ましくは10%以下、最適には5%以下が望ましい。 【0103】また、集電電極のパターンの形成には、マ スクを用い、形成方法としては、蒸着法、スパッタ法、 メッキ法、印刷法などが用いられる。

【0104】なお、本発明の光起電力素子を用いて、所 望の出力電圧、出力電流の光起電力装置(モジュールあ るいはパネル)を製造する場合には、本発明の光起電力 素子を直列あるいは並列に接続し、表面と裏面に保護層 くは、 $5 imes 10^{-3}\Omega/c$ m以下、より好ましくは、1 imes 50 を形成し、出力の取り出し電極等が取り付けられる。こ

10

17

のとき、光起電力素子を形成した基板を、別の支持基板 の上に配置することもある。また、本発明の光起電力素 子を直列接続する場合、逆流防止用のダイオードを組み 込むことがある。

[0105]

【実施例】以下、非単結晶シリコン系半導体材料からなる光起電力素子およびフォトダイオードの作製によって本発明の光起電力素子を詳細に説明するが、本発明はこれに限定されるものではない。

【0106】《実施例1》

(乱反射率の最適値)ステンレス板上に裏面反射層、透明導電層を形成したものを基板として用い、図1の構成を有するpin型の光起電力素子を作成した。

【0107】まず、基板の作製から行った。

【0108】表1-1に示すように、圧延処理後のステンレススラブを光起焼鈍あるいは焼鈍酸洗後、エッチング処理、スキンパス処理、研磨処理、酸による超音波処理等の表面処理を様々な表面形状が得られるよう適宜選んで処理し表1-1に示す厚さ0.15mm、50×50mm²のSUS板(不図示)に加工した。

【0109】まず、図5-aに示すスパッタリング装置を用いて表1-1に示す裏面反射層を形成した。図5のヒーター503にこの酸処理されたステンレス板502を密着させ、油拡散ポンプが接続された排気口から堆積室501を真空排気した。ステンレス板の温度が表1-1に示す温度に到達し、圧力が1×10-%になったところでバルブ514を開け、マスフローコントローラー516を調整してArガスを10~50sccm導入し、圧力が3~10mTorrになるようにコンダクタンスパルブ513で調節した。電源506から-350~-450VのDC電力または200~500WのRF電力をターゲット504に印加し、Arプラズマを生起した。

【0110】ターゲットシャッター507を開けてステンレス板表面上に層厚50~100nmの表1-1に示す表面反射層を形成したところでシャッターを閉じ、プラズマを消滅させ、裏面反射層の作製を終えた。

【0111】さらにパラメタを適宜変えて複数のサンプルを得た。裏面反射層を作成した基板については、一部は拡散反射率を測定した。拡散反射率の測定には積分球 40を用いる。積分球の開口部から入射した光は対向する開口部に設置された裏面反射層を有する基板に当たって反射される。積分球内部に正反射した光は黒色体によって吸収される。拡散反射した光は積分球上部に設けられた分光光度計(日立U40co)に達し、波長800nmの光の強度が測定される。この拡散反射された光と、入射光との強度の比が拡散反射率となる。

【0112】透明導電層の形成はまず、堆積室にArガスを4~40sccm導入し、基板温度を200~45 0℃、圧力5~20mTorrとし、スパッタ電源51 50 18

0から-350~-450VのDC電力または100~ 400WのRF電力をZnOターゲット508に印加 し、Arプラズマを生起した。

【0113】ターゲットシャッター511を開け、反射 層表面上に層厚 $0.5\sim2.0\mu$ mのZnO薄膜層を形成したところでシャッターを閉じ、プラズマを消滅させた。 さらにパラメタを適宜変えて複数のサンプルを得た。

【0114】このようにして得られた透明導電層は表1-1に示す様にさらに表面エッチングを行う場合以下の様にして行った。

【0115】まず、図5-bに示すエッチング装置のヒータ521に透明導電層まで形成された基板522を密着させ、油拡散ポンプが接続された排気口から堆積室520を真空排気した。ステンレス板の温度を所望の温度で安定し、圧力が1×10-6になったところでバルブ524を開け、マスフローコントローラー532、533を調整してエッチングガスを5~100sccm導入し、圧力が1~20mTorrになるようにコンダクタンスバルブ523で調節した。電極525に電源526から-350~-450VのDC電力または200~500WのRFを印加し、プラズマを生起した。

【0116】所望の時間プラズマを維持した後、プラズマを消滅させ、裏面反射層の表面処理を終えた。 さらに パラメータを適宜変えて複数のサンブルを得た。

【0117】透明導電層を作成した段階でそれぞれの基板の一部は電子顕微鏡(SEM)による表面形状観察を行った。その結果、図3に示したような円錐状または角錐状の穴を有するサンプルが得られた。

(0118)次にZnO薄膜層上にn層、i層、p層を図6に示す多室分離型の堆積装置で順次形成した。a-Siからなるn層及びµc-Siからなるp層はRFPCVD法で形成し、a-Siからなるi層はRFPCVD法及びMWPCVD法で形成した。作製手順は、以下の様にして行った。

【0119】まず、全ての搬送系及び堆積室を10°Torr台に真空引きした。基板ホルダー690に基板をセットしロードロック室601に入れた。ロードロック室を不図示のメカニカルブースターポンプ/ロータリーポンプで10³Torr台の真空度まで真空引きし、ターボ分子ポンプに切り替えて10°Torr台まで真空引きした。ゲートバルブ606を開け、基板ホルダー690をn型層搬送室602に搬送した。ゲートバルブ606を閉じる。基板加熱用ヒーター610下に基板を移動させ、水素ガスを流し、成膜時の圧力とほぼ同じ圧力にし、基板加熱用ヒーター610で表1-1に示す温度に加熱し安定化させた。マスフローコントローラー636~639、ストップバルフ630~634、641~644を介してn型層堆積用の表1-1に示す原料ガスを堆積室に供給した。RF導入用カップ620へRF電

源622から表1-1に示すRF電力を投入した。所望 の堆積時間堆積して表1-1に示す層厚の n 型層を堆積 した。n型層堆積用の原料ガスの供給を停止して、ター ボ分子ポンプて10-6Torr台の真空度まで排気し た。基板加熱用ヒーター610を上に上げゲートバルブ 607を開け、基板ホルダーをMW-iまたはRF-i 搬送室603に移動した後、ゲートバルブ607を閉じ た。基板加熱用ヒーター611の下に基板を搬送して、 基板加熱用ヒーター611を下げて基板を表1-1に示 す基板温度に加熱し、安定化させた後、RF-i層を堆 10 積した。RF-i層は、堆積室618にMW-iまたは RF-i層堆積用ガス供給設備(ガス供給管649、ス トップバルブ650~655、661~665、マスフ ローコントローラー656~660)を介してRF-i 層堆積用の表1-1に示す原料ガスを供給した。RFi 層堆積用の表 1 − 1 に示す真空度になる様に排気ポン ブで調節した。バイアス印加用電極628に不図示のR F電源から所望のRF電力を導入し、RFプラズマCV D法によりRF-i層を表1-1に示す層厚で前記n型 層上に堆積した。原料ガスの供給を停止し、堆積室内を ターボ分子ポンプで10゚゚Torr台に排気した。同時 に基板温度をMW−i層の堆積に適した表1−1に示す 温度に設定し保持した。MW-i層の堆積に適した表1 −1に示す原料ガスをMW−iまたはRF−i層堆積用 ガス供給設備から堆積室618へ供給した。不図示の拡 散ポンプ等の排気装置によって、堆積室内の真空度を表 1-1に示す真空度に保持した。不図示のMW電源から 表1-1に示すMW電力を堆積室618へ導入した。同 時に不図示のRF電源からバイアス電極628へ表1-1に示すバイアス電力を導入した。シャッター650を 30 開け基板上に本発明のマイクロ波プラズマCVD法でM W−i層を堆積した。その後MW−i層の堆積に適した 表1-1に示す原料ガスをMW-iまたはRF-i層堆 積用ガス供給設備から堆積室618へ供給し所定の層厚 のMW-i層を形成した後シャッターを閉じMW電力等 を停止し原料ガスの供給を停止した。堆積室618内

を、ターボ分子ポンプで10-°Torrに排気した。前 記RF-i層の堆積と同様にして、MW-i層上にRF - i 層を表 1 - 1 に示す条件で堆積した。 R F - i 層の 堆積後も10-6Torr台に堆積室内を排気した。基板 加熱用ヒーター611を基板から離し、ゲートバルブ6 08を開けて基板ホルダー690をp型層搬送室604 に移動させる。ゲートバルブ608を閉じ、基板加熱用 ヒーター612下に基板を移動させて、基板温度を表1 -1に示す基板温度に設定し、安定化させる。H, ガス を表1-1に示す条件で供給し、表1-1に示すRF電 力を堆積室619に導入して、水素プラズマを発生させ た。水素プラズマ処理を終了させた後、p型層堆積用ガ ス供給設備(ストップバルブ670~674、681~ 684、マスフローコントローラー676~679)か **ゟp型層堆積用ガスを堆積室619に供給した。不図示** の排気ポンプで堆積室内の真空度を表 1-1に示す真空 度になる様に調節した。RF導入用カップ621にRF 電源623から表1-1に示す電力を導入し、RFプラ ズマCVD法によりp型層を表1-1に示す層厚に堆積 した。以上の様にしてpin構造が基板上に形成される ものである。

【0120】次に、ガスの流入を止め、5分間、H2 ガスを流し続けた後、H2 ガスの流入も止め、堆積室内およびガス配管内を 1×10^{-3} Torrまで真空排気し、基板をアンロード室605 に移動した。基板を十分冷却した後、取り出した。

【0121】次に、p層上に、透明電極として、表1-1に示すインジウム酸化物を抵抗加熱真空蒸着法で真空蒸着した。そして次に透明電極上に櫛型の穴が開いたマスクを乗せ、表1-1に示すようにCr/Ag/Crからなる櫛形の集電電極(図4)を電子ビーム真空蒸着法で真空蒸着した。以上で図1の構成を有する光起電力素子の作製を終えた。

[0122]

【表1】

```
22
```

```
21
表 1 - 1
         圧延処理/光回焼焼または焼鈍・酸洗
SUS処理
         有または紙
エッチング
スキンパス圧延 有または無
         包섭研磨(ベルト研磨またはパフ研磨またはパレル研磨)
表面研磨
          食界研房
         研磨無し
          フッ硝酸 (HF: HNOs: H2O=1:3:1~15)
喪面処理
         超音波5~300秒間
亞面金鳳反射剧 Al 50~100nm 茲板温度RT~100℃
辺明郡電門 ZnO 0.5~2.0μm 苔板温度200℃
羽電脳処理 RFプラズマエッチング
       ガスエッチング
       上記エッチング+アニール
       SiH4 1 sccm H : 50 sccm
n 図馬
       PH:(H:で1%格駅) 0. 5sccm
       圧力 1.0Torr RP切力1.5W
       拡板温度 350℃ 厚き 20nm
RF-i□ Si<sub>2</sub>H<sub>6</sub> 4sccm H<sub>2</sub> 110sccm
       压力 0.5Torr RF電力 2.0W
       基板温度 300℃ 厚さ 10nm
MW-i間 SiH. 40sccm GeH. 40sccm
       H<sub>2</sub> 150 sccm
       圧力 8mTorr MW図力 200W
       RFパイアス型力 700W
       盐椒温度 380℃ 厚さ 70nm
RF-i型 Si<sub>2</sub>H<sub>6</sub> 4sccm H<sub>2</sub> 110sccm
       圧力 0.5Torr RF電力2.0W
       基板温度 300℃ 厚さ 20mm
水袋プラズマ処理
          80 sccm
       H<sub>2</sub>
          2. OTorr RF知力 30W
       圧力
       基板温度 200℃
       SiH4 (H2希訳10%) O. 25sccm H2 35sccm
p型層
       BF: (H2希釈2%) 2sccm
       圧力 2 Torr RF 1 30W 基板温度 200℃
       厚さ 10nm
```

In 20 a 反応性蒸萄法 70 nm

Cr (100 nm) / Ag (1 µm) / Cr (100 nm)

【0123】まず、裏面金属反射層が形成された基板上 の乱反射率測定の結果を示す。

避明已極

经贸权福

【0124】ステンレス板上の表面処理および反射層作 成条件により拡散反射率の値は1%から55%の範囲に あった。

【0125】透明導電層表面は、ステンレス表面の処理 による形状や反射層材料及び形状、透明導電層の膜厚や 堆積速度、作成温度等により様々な形状をとりうること がわかった。その中でも円錐状または角錐状の穴に着目 しこれらの穴が表面上に存在するものと存在しないもの 40 電力素子に逆バイアスを0.7V印加し200時間保 とに分類した。

【0126】つぎに、実施例1で作成した光起電力素子 については、各基板ととにそれぞれ3個ずつ作製し、全 ての光起電力素子について更に10個ずつサブセルに分 けた後、初期光電変換効率(光起電力/入射光電力)を 測定した。続いて光劣化試験、髙温髙湿度逆バイアス (HHRB) 劣化試験を行った。

【0127】◇初期光電変換効率の測定は、光起電力素 子を、AM-1.5 (100mW/cm') 光照射下に 設置して、V-1特性を測定することにより得られる。

【0128】◇光劣化の測定は、予め初期光電変換効率 を測定しておいた光起電力素子を、湿度50%、温度5 0°Cの環境に設置し、AM-1.5光を500時間照射 後の、AM1. 5光照射下での光電変換効率の低下率 (光劣化試験後の光電変換効率/初期光電変換効率) に より行った。

【0129】◇高温高湿度逆バイアス(HHRB)劣化 の測定は、予め初期光電変換効率を測定しておいた光起 電力素子を温度80℃、湿度80%の暗所に設置し光起 持、その後のAM1.5光照射下での光電変換効率の低 下率(HHRB)劣化試験後の光電変換効率/初期光電 変換効率)により行った。

【0130】 これらの結果を図8-1、図8-2、図8 - 3 に示す。数値は任意のスケールで規格化したもので ある。

【0131】測定の結果、初期変換効率については円錐 または角錐状の穴が存在する基板を用いた場合、裏面反 射層上の拡散反射率が3%以上50%以下の場合に良好 50 な特性が得られた。これはおもに開放電圧(Voc)、

曲線因子(FF)の向上によるものである。これに対し 円錐または角錐状の穴が存在しない基板を用いた場合に はおおむね穴が存在する場合に比べて低い値を示した。

【0132】次に、光劣化試験後の変換効率については 穴が存在する場合、裏面反射層上の拡散反射率が3%以 上50%以下の場合に比べて3%以下または50%以上 の場合には低いものとなった。これは拡散反射率3%以 下のものについてははがれに起因するシリーズ抵抗の増 大が原因であり、50%以上のものについてはテクスチ ャー構造に起因するシャント抵抗の低下が原因と見られ 10 る。

【0133】HHRB劣化試験後の変換効率についても 光劣化試験後の測定結果と同じ結果が得られた。

【0134】以上のように本発明の裏面反射層表面の拡 散反射率が3%以上50%以下で透明導電層表面に円錐 あるいは角錐状の穴が分散して形成されている基板を用 いた光起電力素子は、従来の光起電力素子よりも優れた 特性を有することが分かった。

【0135】《実施例2》

(d、C,、C,の最適値)実施例1で用いたSUS板 20 電電極を形成し光起電力素子を作成した。 の処理条件および裏面金属反射層の形成条件、透明導電 層の製作条件の中で裏面金属反射層表面の拡散反射率が 3%以上50%以下であり、透明導電層上に円錐状また

24

は角錐状の穴の存在する条件を選び出し、さらにその条 件を細かく分け、別の処理方法を加えて基板の作成を行 い、その基板上に実施例1と同様に表2-1に示す厚さ 0. 20mm、50×50mm² の基板(不図示)上に 図1の構成を有する光起電力素子を作製した。

【0136】まず、基板の作製から行った。

【0137】ステンレススラブを表2-1に示すような 諸条件で処理しその後、表面エッチング処理、研磨等の 工程処理を行った。次に、実施例1と同様に、図5-a に示すスパッタリング装置を用いて表2-1に示す条件 で裏面金属反射層及び透明導電層の作成を行った。

【0138】透明導電層まで作成した基板の一部につい ては実施例1と同様に表2-1に示す条件で導電層表面 のエッチング処理を行った。

【0139】以上の工程を終えた基板については一部を 評価用に残し、その他の基板については実施例1と同様 に表2-1に示す条件で半導体層の形成を行った。

【0140】その後、基板はCVD装置により表2-1 に示す条件でpin型半導体層、In,O,透明電極、集

[0141]

【表2】

```
25
表 2 - 1
```

SUS処理

正延処理/光母紀貸または焼焼・取洗

エッチング

有または銃 有またはほ

スキンパス圧延 安面研磨

叡렇研園 (ベルト研磨またはパフ研磨またはパレル研磨)

食界研磨

研磨纸し

表面処理

フッ硝酸 (HF: HNO: : H:O=1:3:3~15)

超音波5~300秒間

辽面金□反射層 Al 50~100nm 基板温度RT~100℃

避明容電图 ZnO 0.5~2.0μm 基板温度200℃

母電回処理 RFプラズマエッチング

RF 100W~600W 5~80分图

垫板温配 RT~200℃

ガスエッチング

上記エッチング+アニール

SiH4 1 sccm H: 45 sccm n型局

PH』(H.で1%希釈) O. 5sccm

圧力 1.2Torr RF電力 2W 越板湿度 330℃ 厚さ 20nm

Si₂H₆ 4sccm H₂ 90sccm RF-i 图

圧力 0.5 Torr RF電力 1.7 ₩

基板温度 300℃ 厚さ 10nm

MW-i門 SiH4 40sccm GeH4 40sccm

H₂ 150 sccm 圧力 8 m Torr MW電力 200W

RFバイアス電力 700W 基収過度 380℃ 厚さ 70nm

RF-i 图 Si₂He 4sccm H₂ 90sccm 圧力 0.5Torr RF電力1.7W

基板温度 300℃ 厚さ 20nm

水呆ブラズマ処理

H₂ 80 sccm

圧力 2.0Torr RF電力 30W 基板温度 200℃

SiH, (Ha希釈10%) O. 25sccm Ha 35sccm p型腳

BF: (H:希釈2%) 2sccm

圧力 2 Torr RF電力 30W 基板温度 200℃

厚さ 10nm

ln2Os 反応性以智法 70nm 避明電荷

Cr (100 nm) / Ag (1 µm) / Cr (100 nm) 经可见每

【0142】光起電力素子については、各条件の基板に ついてそれぞれ作製し、更に10個ずつのサブセルに分 けた後、歩留り、初期光電変換効率を調べ、密着性試 験、高温高湿度逆バイアス(HHRB)劣化、及び温湿 度劣化の各試験を行った。

【0143】◇密着性試験については、光起電力素子に 格子状に1mm間隔で10本ずつの切り傷を付け、10 0個のます目をつけた後、セロハン粘着テープをはりつ け、十分に付着した後に瞬間的に引きはがし、はがれた 部分の面積で評価を行った。

【0144】◇温湿度サイクル劣化の測定は、予め初期 光電変換効率を測定しておいた光起電力素子を温度80 ℃、湿度80%の暗所に設置し4時間保持、その後約9 0分間かけて温度-30℃まで下げ30分間保持、再び 90分間かけて温度80℃、湿度80%まで戻す。この サイクルを15回繰り返した後の、AM1.5光照射下 での光電変換効率の低下率(温湿度サイクル劣化試験後 の光電変換効率/初期光電変換効率)により行った。

【0145】まず、実施例1と同様に半導体層作成直前 までの工程が終わった基板については表面形状観察を行 50 るシリーズ抵抗の増大により特性が下がった。また、円

い、触針式表租さ測定器を用いて、円錐状あるいは角錐 状の穴について平均直径を調べd(µm)とし、平均深 さを調べh (μm)として、係数Cl≡h/dを求め た。また、表面観察を行った際に50×50 µ mの範囲 内の円錐状あるいは角錐状の穴の個数を調べ平均密度 ρ を求め係数 $C2 \equiv \rho \times d^{1}$ を求めた。

【0146】その結果、円錐あるいは角錐の平均直径 d は0.03~5µmであった。

【0147】そこでまず円錐状あるいは角錐状の穴の平 40 均直径0.03~5μmの範囲のものについて係数C1 およびC2の値を問わず光起電力素子の特性について上 記の各項目について調べた。

【0148】その結果を表2-2に示す。数値はそれぞ れの項目の中で規格化した値である。

【0149】この結果、円錐状あるいは角錐状の穴の平 均直径が 0.05μ mから 2μ mの範囲にあるものはす べての特性が優れていたのに対し、平均直径が0.05 μm未満のものは円錐状あるいは角錐状の穴が存在しな かった場合と同じ様に密着性に起因する剥れが原因とな 錐状あるいは角錐状の穴の平均直径が 2μ mより大きいものについてはJscの減少により特性が下がった。 【0150】以上の結果を踏まえて、円錐状あるいは角錐状の平均直径が 0.05μ mから 2μ mの範囲にある基板の中から係数C1およびC2を調べた。

27

【0151】その結果、係数C1は0.1~1.5であり、係数C2は0.01~1.5の範囲であった。

【0152】そこで次に、係数がこれらの範囲にある基板上に形成した光起電力素子について前記と同様に初期 光電変換効率を調べ、高温高湿度逆バイアス(HHR B)劣化、及び温湿度劣化の各試験を行い特性を調べた。

[0153] その結果を表2-3、表2-4、表2-5 に示す。致値はそれぞれの項目の中で規格化した値である。

* [0154] この結果、係数C1が0.2から0.9の 範囲にありかつ係数C2が0.02から1.0であると きはすべての特性が優れているのに対し、C1が0.2 あるいはC2が0.02よりも小さいときJscの減少 による特性の低下がみられ、C1あるいはC2が0.9 あるいは1.0よりも大きいときVoc、FFの低下に よる特性の低下がみられた。

28

[0155]以上のように本発明の、円錐状あるいは角 錐状の平均直径 d が 0.05 μ m か 62.0 μ m であ 10 り、かつ係数 C l が 0.2 か 60.9 であり、かつ C 2 が 0.02 か 61.0 である基板を用いた光起電力素子 は優れた特性を有することが分かった。

[0156]

【表3】

表2-2

			•	24.2					•	<u> </u>
平均直径d (μm)	0.03	0.05	0.10	0.30	1.00	2.00	2.05	2.50	3.05	5.00
歩留り	0.86	1.01	1.02	1.01	1.01	1.00	0.89	0.88	0.85	0.86
初期变换効率	0.90	1.01	1.00	1.00	1.00	1.02	0.90	0.88	0.90	0.87
密幻性	0.80	1.00	1.01	1.00	1.02	1.01	0.93	0.92	0.90	0.92
HHRB劣化 変換効率	0.81	1.00	1.00	1.01	1.00	1.01	0.89	0.88	0.85	0.85
温温度劣化设 変 與 効 率	0.82	1.01	1.01	1.00	1.01	1.01	0.92	0.88	0.89	0.88

[0157]

30 【表4】

表2-3

			C1											
初期建	(250) PT	0.10	0.18	0.20	2.00	100	0.90	0.95	1.20	1.50				
	0.01	0.85	0.85	0.84	0.83	0.82	0.84	0.88	0.85	0.83				
	0.015	0.83	0.84	88.0	0.83	0.85	0.85	0.83	0.82	0.82				
	20.0	0.83	0.85	1.01	1.02	1.00	1.02	0.88	0.86	0.85				
	0.55	0.83	0.85	1.02	1.01	1.02	1.02	0.89	0.90	0.90				
C2	0.80	0.87	0.89	1.02	1.01	1.01	1.00	0.92	0.30	0.92				
	1.00	88.0	0.89	1,01	1.02	1.01	1.02	0.90	0.93	0.90				
	1.05	0.89	0.91	0.89	0.95	0.90	0.92	0.89	0.88	0.87				
	1.10	0.90	0.91	0.90	0.90	0.90	0.89	0.88	0.87	0.87				
	1.50	0.90	0.89	88.0	0.88	0.87	0.86	0.87	0.85	0.85				

[0158]

* *【表5】 表2-4

				1	女 Z - 4									
HHRB		-	C1											
劣化设金		0.10	0.18	0.20	2.00	100	0.90	0.95	1.20	1.50				
	0.01	0.82	0.82	08.0	0.81	0.81	0.83	0.82	0.82	0.82				
	0.015	0.81	0.85	88.0	0.82	0.83	0.88	0.85	0.83	0.82				
	oʻoʻs	0.83	0.85	1.00	1.01	1.01	1.02	0.86	0.85	0.87				
	0.55	0.87	0.85	1.00	1.02	1.02	1.02	0.89	0.87	88.0				
C2	0.80	0.88	0.90	1.00	1.01	1.02	1.01	0.88	0.88	0.86				
	1.00	0.85	0.89	1.01	1.02	1.01	1.02	0.98	88.0	0.87				
	1.05	0.85	0.86	0.88	0.86	0.89	0.90	0.90	0.88	0.86				
	1.10	0.85	0.88	88.0	0.89	0.87	0.87	0.88	. 0.86	0.85				
	1.50	0.89	0.85	0.86	0.84	0.85	0.86	0.89	0.90	0.87				

翘	迅烈度		CI											
劣化设置	车校员	0.10	0.18	0.20	2.00	100	0.90	0.95	1.20	1.50				
	0.01	0.82	0.82	0.80	0.80	0.80	0.79	0.79	0.78	0.80				
	0.015	0.82	0.81	0.83	0.82	0.84	0.82	0.83	0.85	0.82				
	0.02	0.82	0.84	1.00	1.01	1.02	1.00	0.85	0.86	e8.0				
	0.55	0.84	0.86	1.01	1.02	1.00	1.02	0.85	0.86	0.84				
C2	0.80	0.84	0.88	1.01	1.02	1.00	1.01	0.86	0.85	0.84				
	1.00	88.0	0.89	1.00	1.00	1.01	1.00	0.89	0.87	0.86				
	1.05	0.86	0.85	0.84	0.86	0.85	0.84	0.85	0.86	0.87				
	1.10	0.85	0.86	0.85	0.84	0.86	0.84	0.85	0.86	28.0				
	1.50	0.89	0.85	0.86	0.83	0.84	0.87	8.0	0.85	0.84				

【0160】《実施例3》

(拡散反射率の最適値・ロール ツー ロール製法の場 合) 実施例1と同様に、ステンレス板の処理を行った長 さ100m、幅30cm、厚さ0.13mmの表3-1 に示す帯状SUSシートを用い、図7のロール・ツー・ 型の太陽電池を作製した。

【0161】まず、SUSのシートは圧延装置により 0. 13 mmまで圧延し、表3-1に示す様な処理を終 えた後、表3-1に示す条件でロール・ツー・ロール法 により裏面金属反射層を形成した後基板の一部は実施例 1と同様に反射率を評価し、その他の基板はロール・ツ ー・ロール法により透明導電層を形成し、必要に応じて 透明導電層の表面処理までを行った。

【0162】ととまでの工程を終えた基板は一部を基板 表面観察用に残し、その他の基板はロール・ツー・ロー 40 ル法によるCVD装置により表3-1に示す条件で光起 電力素子を作成した。

【0163】図7-aはロール・ツー・ロール法を用い た光起電力素子の連続形成装置の概略図である。この装 置は基板送り出し室710と、複数の堆積室701~7 13と、基板巻き取り室730を順次配置し、それらの 間を分離通路714で接続してなり、各堆積室には排気 口があり、内部を真空にすることができる。

【0164】帯状の基板740はこれらの堆積室、分離 通路を通って、基板送り出し室から基板巻き取り室に巻 50 各堆積室のランフヒーターを点灯させ、各堆積室内の基

き取られていく。同時に各堆積室、分離通路のガス入口 からガスを導入し、それぞれの排気口からガスを排気 し、それぞれの層を形成することができるようになって いる。各堆積室には基板を裏から過熱するハロゲンラン プヒーター (不図示) が内部に設置され、各堆積室で所 ロール法を用いた堆積装置を使用して、図2のトリプル 30 定の温度に加熱される。また各堆積室にはRF電極71 7あるいはマイクロ波アプリケーター718が取り付け られ、原料ガスの入り口715には原料ガス供給装置 (不図示)が接続されている。MW-i層の堆積室であ る堆積室703と707にはバイアス電極720が配置 されており、電源としてRF電源(不図示)が接続され ている。基板送り出し室には送り出しロール721と基 板に適度の張力を与え、常に水平に保つためのガイドロ ーラー722があり、基板巻き取り室には巻き取りロー ル723とガイドローラー724がある。

> 【0165】図7-bは堆積室701~713を上から 見た図で、各堆積室には原料ガスの人り口715と排気 □716があり、排気□には油拡散ポンプメカニカルブ ースターボンプなどの真空排気ポンプ (不図示) が接続 される。

【0166】まず、前記のSUS430BAシートを送 り出しロール721に巻き付け(平均曲率半径30c m)、基板送り出し室710にセットし、各堆積室内を 通過させた後に基板の端を基板巻き取りロール723に 巻き付ける。装置全体を真空排気ポンプで真空排気し、

板温度が所定の温度になるように設定する。装置全体の 圧力が1mTorr以下になったら掃気ガスの入り口7 19から図7-aに示すような掃気ガスを流入させ、基 板を図の矢印の方向に移動させながら、巻き取りロール で巻き取っていく。各堆積室にそれぞれの原料ガスを流 入させる。この際、各堆積室に流入させる原料ガスが他 の堆積室に拡散しないように各分離通路に流入させるガ スの流量、あるいは各堆積室の圧力を調整する。次にR F電力、またはMW電力およびR F パイアス電力を導入 してプラズマを生起し、表 6 - 1 に示す条件で第 1 の p 10 と、ウレタン樹脂をバインダーとする炭素の層からなる in接合として堆積室701でn1層、堆積室702、 703、704でi1層、堆積室705でp1層を堆積 し、第2のpin接合として堆積室706でn2層、堆 積室707、708、709でi2層、堆積室710で p2層を堆積し、第3のpin接合として堆積室711 でn 3層、堆積室7 1 2 で i 3層、堆積室7 1 3 で p 3 層を堆積し3層のpin接合からなる光起電力素子を形*

*成していった。

【0167】基板の巻き取り終わったところで、すべて のMW電源、RF電源、プラズマを消滅させ、原料ガ ス、掃気ガスの流入を止めた。装置全体をリークし、巻 き取りロールを取りだした。

34

【0168】次に反応性スパッタリング装置を用いて表 3-1に示す条件で透明電極213を3層のpin接合 上に作成した。

【0169】次に、銅ワイヤーのまわりに銀クラッド層 ワイヤーグリッドを透明電極213上に加熱融着により 形成し、集電電極とし、ロール状の太陽電池を250m m×100mmの大きさに切断した。

【0170】以上でロール・ツー・ロール法を用いたト リプル型太陽電池の作製を終えた。

[0171]

【表7】

表3-1 圧延処理/光虹焼臼または焼臼・設洗 SUS処理 エッチング 有または無 スキンパス圧延 有または無 位岐研磨 (ベルト研磨またはパフ研磨またはパレル研磨) 表面研究 位界研密 研磨無し ファ硝酸 (HF: HNO: : H2O=1:3:1~15) 衰而処理 超音被5~300秒問 裏面金扇反射層 AI 50~100ヵm 基板温度RT~100℃ ZnO 0.5~2.0μm 基板温度 200℃ 透明率贯唇 RFプラズマエッチング 忍因因処理 ガスエッチング 上記エッチング+アニール a-Si 厚さ 20nm n 1 🖾 RF-i1 間 в-Si 厚さ 10 nm MW-i1回 a-Si 厚さ 60nm RF-i1層 a-Si 厚さ 18nm μc-Si 厚さ 15nm p 1 🖾 a-Si 耳さ 10nm n 2 🖾 RF-i2周 a-Si 厚さ 10nm MW-i2暦 a-Si 耳さ 50 n m RF-i2周 a-5i 耳さ 18nm μc-Si 厚さ 15nm

a-Si 耳さ 10nm

uc-Si 厚さ 20nm

Сロワイヤ 太さ50μm

ITO 厚さ75nm

RF-i3暦 a-Si 厚さ 90nm

【0172】まず、実施例1と同様に裏面金属反射層が 形成された基板上の拡散反射率測定の結果を示す。

р 2 冯

n 3 暦

ъ 3 🛱

避明辽極

DEDD

【0173】ステンレス板上の表面処理および反射層材 料により乱反射率の値は2%から55%の範囲にあっ tc.

【0174】実施例1と同様に透明導電層表面は、ステ 50 【0175】つぎに、実施例3で作成した光起電力素子

ンレス表面の処理による形状や反射層材料及び形状、透 明導電層の膜厚や堆積速度、作成温度等により様々な形 状をとりうることがわかった。また、実施例1と同様 に、円錐状または角錐状の穴に着目しこれらの穴が表面 上に存在するものと存在しないものとに分類した。

については、各基板ごとにそれぞれ3個ずつ作製し、全 ての光起電力素子について更に10個ずつのサブセルに 分けた後、初期光電変換効率(光起電力/入射光電力) を測定した。続いて光劣化試験、高温高湿度逆バイアス (HHRB) 劣化試験を行った。

35

【0176】これらの結果を図9-1、図9-2、図9 - 3 に示す。数値は任意のスケールで規格化したもので

【0177】測定の結果、実施例1と同様に初期変換効 率については円錐または角錐状の穴が存在する基板を用 10 によれば以下の効果が得られる。 いた場合、裏面反射層上の拡散反射率が3%以上50% 以下の場合に良好な特性が得られた。これはおもに開放 電圧(Voc)、曲線因子(FF)の向上によるもので ある。また円錐または角錐状の穴が存在しない基板を用 いた場合にはおおむね穴が存在する場合に比べて低い値 を示した。

【0178】次に、光劣化試験後の変換効率については 穴が存在する場合、裏面反射層上の拡散反射率が3%以 上50%以下の場合に比べて3%以下または50%以上 の場合には低いものとなった。これは拡散反射率3%以 20 が伸び、入射光を有効利用することができた。 下のものについてははがれに起因するシリーズ抵抗の増 大が原因であり、50%以上のものについてはテクスチ ャー構造に起因するシャント抵抗の低下が原因と見られ る。

【0179】HHRB劣化試験後の変換効率についても 光劣化試験後の測定結果と同じ結果が得られた。

【0180】以上のように本発明の裏面反射層表面の拡 散反射率が3%以上50%以下で透明導電層表面に円錐 あるいは角錐状の穴が分散して形成されている基板を用 いた光起電力素子は、従来の光起電力素子よりも優れた 30 特性を有することが分かった。

【0181】《実施例4》裏面反射層をAlからCuに 替えたほかは実施例1と同様にして図1のpin型太陽 電池を作製した。

【0182】拡散反射率の値は2%から70%の範囲に あった。

【0183】実施例1と同様に初期光電変換効率、光劣 化試験後の変換効率およびHHRB劣化試験後の変換効 率を測定したところ、裏面反射層表面の拡散反射率が3 %以上50%以下で透明導電層表面に円錐あるいは角錐 40 状の穴が分散して形成されている基板を用いた光起電力 素子は、従来の光起電力素子よりも優れた特性を有する ことが分かった。

【0184】《実施例5》裏面反射層をAlからAlS i (10~100nm、基板温度RT~100℃) 及び Al (50~100nm, 基板温度RT~150℃) の 2層構成に替えたほかは実施例1と同様にして図1のp in型太陽電池を作製した。

【0185】拡散反射率の値は1%から75%の範囲に あった。

【0186】実施例1と同様に初期光電変換効率、光劣 化試験後の変換効率およびHHR B劣化試験後の変換効 率を測定したところ、裏面反射層表面の拡散反射率が3 %以上50%以下で透明導電層表面に円錐あるいは角錐 状の穴が分散して形成されている基板を用いた光起電力 素子は、従来の光起電力素子よりも優れた特性を有する ことが分かった。

36

[0187]

【発明の効果】本発明の請求項1から請求項14の発明

【0188】適度な粗面によって、裏面反射層と透明導 電層の密着性が向上した。一方、ピラミッド型のテクス チャー構造と異なって、裏面反射層と透明導電層の接触 面積が過大とならないので裏面反射層の金属の拡散(マ イグレーション)を抑えられ、また金属と透明導電層の 成分との反応を抑えて反射率の低下を防ぐことができ た。この効果は裏面反射層として好適に用いられるアル ミニウムの場合に顕著である。また裏面反射層が鏡面の 場合に比べて、到達した光が拡散反射するために光路長

【0189】その結果、シリーズ抵抗が低下し、リーク 電流が減少し、短絡電流、開放電圧、フィルファクター が向上して、高い変換効率が得られた。また、製造工程 の制御性と自由度が向上すると同時に高い歩留りを維持 できた。また、髙温高湿サイクルテスト、塩水試験等の 結果、耐候性が向上した。また、スクラッチテスト、曲 げ試験等の機械的強度の試験の結果、耐久性が向上し た。

【0190】また、基板をステンレスとすることによ り、好ましい拡散反射率を有する裏面反射層の形成を容 易にした。

【0191】また、光起電力素子の表面にも穴が形成さ れていることにより、光電変換層と上部の透明電極の界 面での光の散乱が促進されて、光電変換層の光入射側と 裏面側の両方で光が散乱されることになり、光電変換層 内での光路長が更に伸びて、光吸収が増大し短絡電流が 更に増大した。

【0192】また、透明導電層として酸化亜鉛を用いる ことにより、透明導電層が適度な抵抗値を持ち、光電変 換層の欠陥領域中を流れる電流が減少することによっ て、光起電力素子がシャントすることが少なくなり、製 造の歩留りが向上した。また、酸化亜鉛のC軸配向性に より、表面に円錐状あるいは角錐状の穴を形成すること が容易になった。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の光起電力素子の層構成の一例を示す図

【図2】本発明の光起電力素子の層構成の一例を示す図 である。

【図3】a.b.c.dは、本発明の光起電力素子の基

板の透明導電層薄膜の電子顕微鏡写真の一例である。 【図4】本発明の光起電力素子の集電電極を示す図であ

【図5】aは本発明の光起電力素子の裏面反射層を堆積 するのに好適なスパッタリング装置を模式的に示す図で ある。bは本発明の光起電力素子の裏面反射層を処理す るのに好適なエッチング装置を模式的に示す図である。 【図6】本発明の光起電力素子を作成するのに好適な堆 積膜形成装置を模式的に示す図である。

【図7】aは本発明の光起電力素子を作成するのに好適 10 ーラー なロール・ツー・ロール式堆積膜形成装置を模式的に示 す図である。bは本発明の光起電力素子を作成するのに 好適なロール・ツー・ロール式堆積膜形成装置を上から 見た模式的図である。

【図8】1は実施例1で用いた本発明、および従来の光 起電力素子における初期変換効率と拡散反射率との関係 を表すグラフである。2は実施例1で用いた本発明、お よび従来の光起電力素子における光劣化試験後の効率と 拡散反射率との関係を表すグラフである。3は実施例1 で用いた本発明、および従来の光起電力素子におけるH 20 ップバルブ HRB劣化試験後の効率と拡散反射率との関係を表すグ ラフである。

【図9】1は実施例3で用いた本発明、および従来の光 起電力素子における初期変換効率と拡散反射率との関係 を表すグラフである。2は実施例3で用いた本発明、お よび従来の光起電力素子における光劣化試験後の効率と 拡散反射率との関係を表すグラフである。3は実施例3 で用いた本発明、および従来の光起電力素子におけるH HRB劣化試験後の効率と拡散反射率との関係を表すグ ラフである。

【符号の説明】

101、201 基板

102、202 裏面金属反射層

103、203 透明導電層

104、204、207、210 n型半導体層

105, 205, 208, 211 i 型半導体層

106、206、209、212 p型半導体層

107、213 透明電極

108、214 集電電極

501、520 処理室

502、522 基板

503、521 ヒーター

504、508 ターゲット

506、510、526 電源

525 電極

507、511 シャッター

512、529 圧力計

513、523 コンダクタンスパルブ

514, 515, 524, 527, 528, 530, 5

31 供給バルブ

516、517、532、533 マスフローコントロ

600 堆積装置

601 ロードロック室

602、603、604 搬送室

605 アンロード室

606、607、608、609 ゲートバルブ

610.611、612 基板加熱ヒーター

613 基板搬送レール

631~634, 641~644, 651~655, 6

61~666, 671~674, 681~684 XF

636~639,656~660,676~679 マ

スフローコントローラー

617、618、619 堆積室

620、621 電極

622、623、624 RF電源

628 バイアス電極

649 ガス供給管

650 シャッター

710 送り出し室

30 730 巻き取り室

701~713 堆積室

714 分離通路

715 原料ガス入り口

716 排気口

717 RF電極

718 マイクロ波アプリケーター

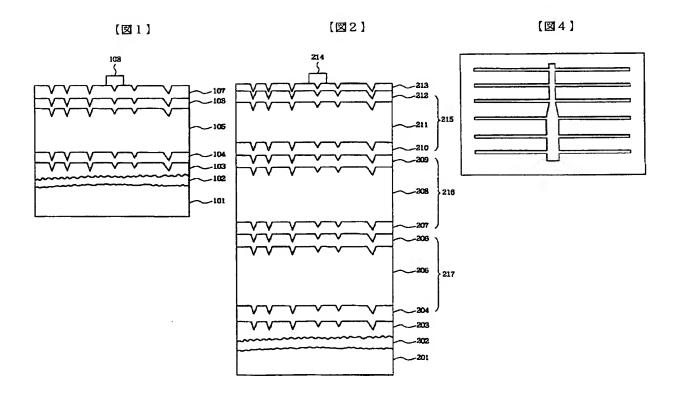
719 掃気ガス入り口

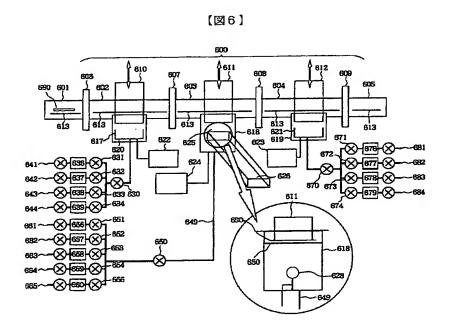
720 バイアス電極

721 送り出しロール

40 722、724 ガイドローラー

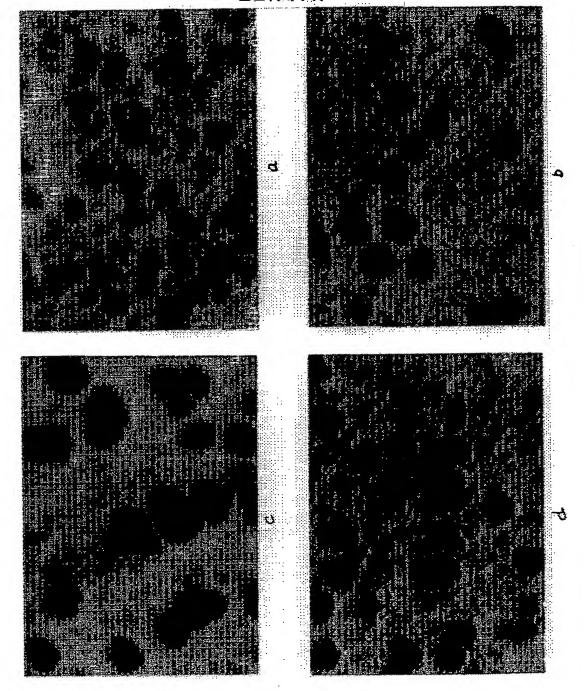
723 巻き取りロール



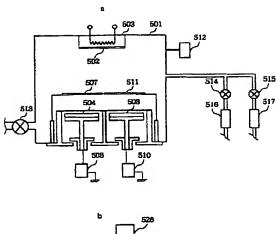


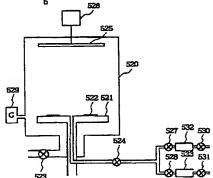
【図3】

因面代用写真

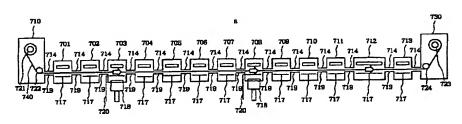


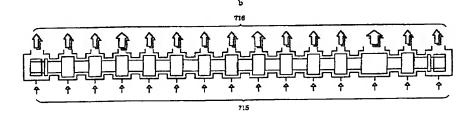




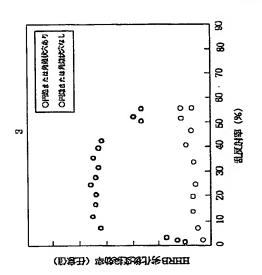


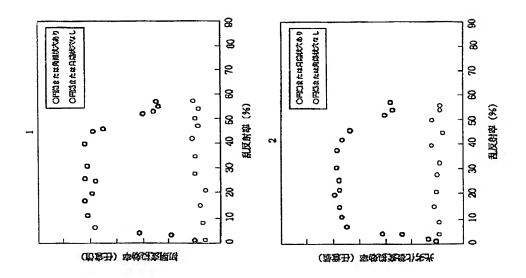
[図7]



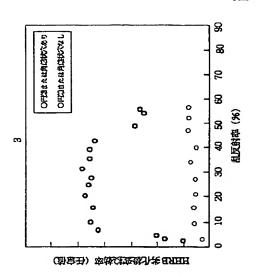


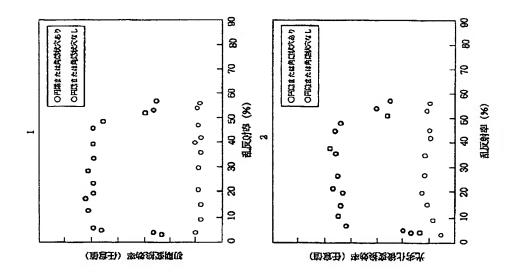
[図8]





[図9]





【手続補正書】

【提出日】平成9年2月28日

【手続補正1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0109

【補正方法】変更

【補正内容】

【0109】まず、図5-aに示すスパッタリング装置を用いて表1-1に示す裏面反射層を形成した。図5のヒーター503にこの酸処理されたステンレス板502を密着させ、油拡散ポンプが接続された排気口から堆積室501を真空排気した。ステンレス板の温度が表1-1に示す温度に到達し、圧力が1×10-6Torrにな

ったところでバルブ514を開け、マスフローコントローラー516を調整してArガスを10~50sccm 導入し、圧力が3~10mTorrになるようにコンダクタンスバルブ513で調節した。電源506から-350~-450VのDC電力または200~500WのRF電力をターゲット504に印加し、Arプラズマを生起した。

【手続補正2】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0115

【補正方法】変更

【補正内容】

【0115】まず、図5-bに示すエッチング装置のヒータ521に透明導電層まで形成された基板522を密着させ、油拡散ポンプが接続された排気口から堆積室520を真空排気した。ステンレス板の温度を所望の温度*

* で安定し、圧力が1×10⁻⁶ Torrになったところで バルブ524を開け、マスフローコントローラー53 2、533を調整してエッチングガスを5~100sc cm導入し、圧力が1~20mTorrになるようにコ ンダクタンスバルブ523で調節した。電極525に電 源526から-350~-450VのDC電力または2 00~500WのRFを印加し、プラズマを生起した。

【手続補正3】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0157

【補正方法】変更

【補正内容】

[0157]

【表4】

表2-3

		C1										
初期建	200 F	0.10	0.18	0.20	0.50	0.70	0.90	0.95	1.20	1.50		
	0.01	0.85	0.85	0.84	0.83	0.82	0.84	0.86	0.85	0.83		
	0.015	0.83	0.84	0.86	0.83	0.85	0.85	0.83	0.82	0.82		
	0.02	0.83	0.85	1.01	1.02	1.00	1.02	0.88	88.0	0.85		
	0.55	0.83	0.85	1.02	1.01	1.02	1.02	0.89	0.20	0.90		
C2	0.80	0.87	0.89	1.02	1.01	1.01	1.00	0.92	0.90	0.92		
	1.00	0.88	0.89	1.01	1.02	1.01	1.02	0.90	0.93	0.90		
	1.05	0.89	0.91	0.89	0.95	0.90	0.92	0.89	0.88	0.87		
	1.10	0.80	0.91	0.90	0.80	0.90	0.89	0.88	0.87	0.87		
	1.50	0.90	0.89	0.88	0.88	0.87	0.86	0.87	0.85	0.85		

【手続補正4】 【補正対象書類名】明細書 【補正対象項目名】0158 【補正方法】変更 【補正内容】 【0158】 【表5】

表2-4

ннкв		C1										
劣化後数	,	0.10	0.18	0.20	0.50	0.70	0.90	0.95	1.20	1.50		
	0.01	0.82	0.82	08.0	0.81	0.81	68.0	0.82	0.82	0.82		
	0.015	0.81	0.85	0.86	0.82	0.83	0.88	0.85	0.83	0.82		
	0.02	0.83	0.85	1.00	1.01	1.01	1.02	0.86	0.85	0.87		
	0.55	0.87	0.85	1.00	1.02	1.02	1.02	0.89	0.87	88.0		
C2	0.80	0.88	0.90	1.00	1.01	1.02	1.01	0.88	0.88	0.86		
	1.00	0.85	0.89	1.01	1.02	1,01	1.02	0.98	0.88	0.87		
	1.05	0.85	0.86	0.88	0.86	0.89	0.90	0.90	0.88	0.86		
	1.10	0.85	0.88	88.0	0.89	0.87	0.87	0.88	0.86	0.85		
	1.50	0.89	0.85	0.86	0.84	0.85	0.86	0.89	0.90	0.87		

【手続補正5】 【補正対象書類名】明細書 【補正対象項目名】0159 【補正方法】変更 【補正内容】 【0159】 【表6】

表2-5

温湿皮			C1											
劣化设施	E換効率	0.10	0.18	0.20	0.50	0.70	0.90	0.95	1.20	1.50				
	0.01	0.82	0.82	0.80	0.80	0.80	0.79	0.79	0.78	08.0				
	0.015	0.82	0.81	0.83	0.82	0.84	0.82	0.83	0.85	0.82				
	20.0	0.82	0.84	1.00	1.01	1.02	1.00	0.85	0.86	0.89				
	0.55	0.84	0.86	1.01	1.02	1.00	1.02	0.85	0.86	0.84				
C2	0.80	0.84	0.86	1.01	1.02	1.00	1.01	0.86	0.85	0.84				
	1.00	0.88	0.89	1.00	1.00	1.01	1.00	0.89	0.87	0.86				
	1.05	0.86	0.85	0.84	0.86	0.85	0.84	0.85	0.86	0.87				
	1.10	0.85	0.86	0.85	0.84	0.86	0.84	0.85	0.86	0.82				
	1.50	0,89	0.85	0.86	0.83	0.84	0.87	0.8	0.85	0.84				

【手続補正6】 【補正対象書類名】明細書 【補正対象項目名】0171 【補正方法】変更 【補正内容】 【0171】 【表7】

```
表3-1
SUS処理
        圧延処理/光町焼焼または焼焼・酸洗
エッチング
        有または無
スキンパス圧延 有または無
表面研磨
         位杭研密(ベルト研磨またはパフ研磨またはパレル閉磨)
         冠界研密
         研磨録し
         ファ閉酸 (HF: HNO: : H2O=1:3:1~15)
沒面処理
         超音波5~300秒間
高面金周反射局 Al 50~100nm 基板图度RT~100℃
超明型電局 ZnO 0.5~2.0μm 基板温度 200℃
孕冠眉処理
       RFプラズマエッチング
        ガスエッチング
        上記エッチング+アニール
        a-Si 厚さ 20nm
RF-i1日 a-Si 早さ 10nm
MW-i1間 a-SiGe 写き 60nm
RF-il回 a-Si 耳き 18nm
p 1 🖾
        μc-Si 與き 15nm
       a-5i 耳さ 10nm
п 2 🖾
RF-i2回 a-Si 早さ 10nm
MW-i2口 a-SiGe 厚き 50nm
RF-i2回 a-Si 早さ 18nm
        μc-Si AI tonm
p 2 四
        a-Si 厚さ 10nm
n 3 周
RF-i3圏 a-Si 厚さ 90nm
       μc-Si 厚さ 20 nm
р 3 暦
```

ITO 厚さ75nm

桑電電位 Cuワイヤ 太さ50μm

避明辽伍

【手続補正7】	514, 515, 524, 527, 528, 530, 5						
【補正対象書類名】明細書	31 供給バルブ						
【補正対象項目名】符号の説明	516、517、532、533 マスフローコントロ						
【補正方法】変更	ーラー						
【補正内容】	600 堆積装置						
【符号の説明】	601 ロードロック室						
101、201 基板	602、603、604 搬送室						
102、202 裏面金属反射層	605 アンロード室						
103、203 透明導電層	606、607、608、609 ゲートバルブ						
104、204、207、210 n型半導体層							
105、205、208、211 i型半導体層							
106、206、209、212 p型半導体層	631~634, 641~644, 651~655, 6						
107、213 透明電極	61~666, 671~674, 681~684 スト						
108、214 集電電極	ップバルブ						
501、520 処理室	636~639,656~660,676~679 マ						
502、522 基板	スフローコントローラー						
503、521 ヒーター	617、618、619 堆積室						
504、508 ターゲット	620、621 電極						
506、510、526 電源	622、623、624 RF電源						
525 電極	628 パイアス電極						
507、511 シャッター	649 ガス供給管						
512、529 圧力計	650 シャッター						
513、523 コンダクタンスバルブ	729 送り出し室						

